Method of all-round scanning a material defect by means of a switched array with high-frequency signal processing

Patent number: Publication date: DF3236017 1984-03-29

Inventor:

SCHMITZ VOLKER (DE)

Applicant:

FRAUNHOFER GES FORSCHUNG (DE)

Classification: - international:

G01N29/06; G01N29/11; G01N29/26; G01S7/52; G01N29/04; G01N29/06; G01N29/26; G01S7/52; (IPC1-

7): G01N29/04

G01N29/06C; G01N29/11; G01N29/26E; G01S7/52S2B

Application number: DE19823236017 19820929 Priority number(s): DE19823236017 19820929

Report a data error here

Abstract of DE3236017

The invention relates to a method of all-round scanning a material defect by means of a switched array with high-frequency signal processing to detect defects in materials by means of ultrasound, in which method a) an array test head is switched in different positions, b) the transit time is measured, c) allowing for the specific sound velocity, d) the amplitudes of the signals are measured and e) the intensity is determined from said signals and the intensity distribution is displayed, for example, on a display screen. This method makes it possible to describe the edges of voluminous or crack-type defects

Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

DEUTSCHLAND

® EUNDESREPUBLIK @ Patentschrift

(5) Int. Cl. 3: G01 N 29/04



DEUTSCHES PATENTAMT ® DE 3236017 C2

Aktenzeichen:
 Anmaldetag:
 Offenlegungstag:

Veröffentlichungstag der Patenterteilung: 31. 19. 84

P 32 36 017.7-52 29. 9.82 29. 3.84

Innerhalb von 3 Monaten nach Veröffentlichung der Erteilung kann Einspruch erhoben werden

(2) Patentinhaber:

Fraunhofer-Gesellschaft zur Förderung der angewandten Ferschung e.V., 8000 München, DE

(7) Erfinder:

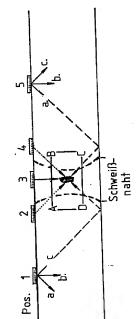
Schmitz, Volker, 6600 Saarbrücken, DE

(6) im Prüfungsverfahren entgegengehaltena Druckschriften nach § 44 PatG:

DE-PS 30 10 293 DE-OS 29 21 469 DE-Z.: Fachberichte Hütten-Praxis Metaliweitervererbeitung, 18.Jhg., H.8/80, S.582-588; DE-Z.: Materialprüfung, 19, 1977, Nr.7, Juli;

S Verfahren zum zerstörungsfreien Prüfen eines Werkstückes

DE 3236017 C2



:	ektion		
	Rückwandreflektior	ja nein nein	e C
	Wellenart Einschallrichtung	c = +45° c = +45° b = -45° a = -45°	a, = -45°
	Wellenart	trans. trans. long. trans.	frans.
	Position	1 ZE 4	Ľ

1. Verfahren van zerstönungfreien Prillen eines Werkstücke, bei dem nittet seiner Aurofung von 5 entlang der Schrittline zwischen der Werkstückoberflüssen Schrittline zwischen der Werkstückoberflüssen Schrittline zwischen der Werkstückwerkstücken der im erchten Winkel zu dieser verwendem unter einer Vitzkalth von verbestimmbaren
Abstahlrichtungen von vorgegebenen Positionen on
ausgehend Ultrachallimptote zur Erzeugung eines
B-Bildes in des zu prüfende Werkstück eingeschalt
werden und bei dem anch Erfassung der Amplituden
und Laufzeiten der unterschiedliche Weges im Werkstück durchaltenden Erfonsignate de Laufzeiten gemessen und sufgezeichnet werden, da durch geken ze einen zet, daß

für Jede Position der Ultraschallwandterauordnung darch Andern der Ansteuerung seines Arzuproffkopfer die Abtrahlrichtung variiert wird und die aus der jeweiligen Richtung empfangenen Echosignale als hochfrequente undemoduierte Signale erfaßt und als positive und/oder negative Amplitudenwerte in einem ersten 25 Speicher geseichert werfen. daß

auf Fehlerrundrekonstruktion für jede vorgegebene Position der Ultraschlavundleranordtung für alle vorgegebenen Abstrablichtungen die möglichen Lautzeiten für den Hin- und 30 Rücksung zu allen Orten innerhalb eines in der Einschaltebenen legender "Ebelbererwartungsbereiches unter Berücksschüuung der an der Werkstück-Rückward miglichen Reflexionen berechnet werden und die bei gleichen Meßbedingungen gemesnen Laufzeit über Lautzeit vorgleich dem jeweiligen Reflexionsort zugeordnet wirdt daß

 jedem Ort des Fehlererwartungsbereiches ein Speicherplatz eines zweiten Speichers zugeord- 40 net wird, daß

新教教育教育教育教育

die von jedem Reflexionsort im Fehlererwrtungsbereich in die Jeweiligen Empfangsorte der Ultraschallwandleranordnung bei den verschiedenen Positionen und Abstrahirchtungen dreflektieren und im ersten Speicher gespeicherten hochlirquenten undermodulierten Echosignale in einem dem Jeweiligen Ort zugeordneten Speicherplatz des zweiten Speichers aufsummiert werden und daß

nach dem Abpseichern und Aufsammieren der um überre Positionen emplangenen Echosigener Positionen emplangenen Echosipatien zweiten Speicher der Inhalt diese Speichers ab Internsitissterreilung entsprechend der Zuordnung der Speicherofiltze zu so den ziten das Fehlerrewarungsbereiches zu diener Bildanzeigeninichtung wiedergegeben

 Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß für jede Position der Abstrahrlichtungen mit Winkeln von +45°, 0° und -45° bezüglich des Lotes auf die Werkstücksoberfläche vorgesehen sind.

 Verfahren nach Anspruch 2, dadurch gekenn- sizeichnet, daß für die bei der senkrechten Abstrahirichtung erzeugten Longitudinalwellen deren höhere Schaligeschwindigkeit bei der Laufzeitberech-

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zum zerstörungsfreien Prüfen eines Werkstückes gemäß dem Oberbegriff des Anspruchs I.

Deericgan das Analysean. 12
Bel cinem desartigen, aus der DEOS 29 21 460 bekannten Verfahren werden die Uhrachallwanderneheinunder an einem Impulsenerator angeschaltet
und die jeweiligen Uhrachallschedigndie einer Signalund die jeweiligen Uhrachallschedigndie einer Signalund eine Jeweiligen Uhrachallschedigndie einer Signalundereitungsschaltung zugeführt, in der ein Schweiwertderektor vorgesten ist, der dem underfennenen
Echosignals eine Vorgeschaltungsschaltu

Es ist allgemein bekannt, daß Fehler in Schweißnähten, im ferritischen oder austenitischen Grundmaterial von Rohrleitungssystemen, Pumpengehäusen, Behältern. Halbzeugen ouer sonstigen Komponenten zerstörungsfrei mit Ultraschallwellen im Frequenzbereich zwischen 1 MHz und 10 MHz geprüft werden. Je nach Fehlerorientierung werden hierbei entweder senkrecht Longitudinalwellen oder unter verschiedenen Einschallwinkeln, beispielsweise 45°, 60° und 70°, Transversalwellen eingeschalt. Im Rahmen der wiederkehrenden Prüfung von Reaktorkomponenten wird bisher ein Multiprüfkopfsystem eingesetzt, das verschiedene Prüfköple in unterschiedlichen Funktionen, d. h. Impulsecho, Impulsecho über einen halben Sprung bzw. in Taademanordnung, einsetzt. Der Grund für diese verschiedenen Prüfarten liegt darin, daß unterschie den werden muß, ob ein Fehler riBartig bzw. voluminos ist und andererseits eine Fehlergrößenbestimmung von voluminösen Fehlern nur dann erfolgen kann, wenn dieser Einschluß nicht nur von der Öberfläche aus unmittelbar angeschallt wird, sondern auch über die Reflexion an der Rückwand von der Unterseite her. Die Auswertung all dieser Prüffunktionen erfolgt bei den bekannten üblichen Verfahren getrennt, wobei aus der Messung der emplangenen Amplitude des gleichgerichteten Echosi-gnals auf die Fehlergröße zurückgeschlossen wird und aus der Kombination der verschiedenen Prüffunktionen auf die Fehlerart, wie rißartig senkrecht zur Oberfläche oder auch voluminös.

Ausgehend von diesem Stand der Technik liegt der Erfindung die Aufgabe zugrunde, ein Verfahren zum zerstörungstreien Profen zu schaffen, das es gestattet, die Form eines im Workstoff eingeschlossenen Fehlers mit hoher Auffosung siehtbar zu machen. Diese Aufgabe wird erfindungsgenäß durch die

kenezeichnenden Merkmale des Antspruchs I gelöst.
Die Erfindung gestatte eis in vortibihere Weise, eineneits das Vielfachprüftspflystem, das sur bis zu Idverschiedenen Prüftspfen und mehr besteher kann,
durch einen einzigen Ultruckeiltwandler mit einem Arapprüftspfl zu ersteun. Der Arrayprüftspfl des Ültraschallwandlers wird so angesteuert, daß dieser die verschiedenen Prüftspflurklichnen übernehmen kann. Von
besonderem Vorteil ist et, daß bei der Erfindung eine
verfänderte Signalversreichung stattinden, bei der nicht

Zweckmäßige Weiterbildungen der Erfindung sind in den Unteransprüchen gekennzeichnet. Die Erfindung wird nachstehend anhand der in der

Figur der Zeichnung dargestellten Ausführungsform erläutert

Der als Arrayprtifkopf aragebildete Ultraschallwandter der Annahme, daß das zu prüfende Gebiet, d. h. der Fehlererwartungsbereich, sich im in der Zeichnung veranschaufichten Bereich ABCD hefindet, wird der Prüfkopf in Position 1 derart getaktet, d. h. mit Taktimpulsen 20 angesteuert, daß unter +45°, d.h. in Richtung e eine Transversalwelle abgestrahlt wird. Diese beschallt nach einer Reflexion an der Rückwand (1/2 Sprung) einen im Gebiet ABCD vorhandenen Fehler von unten. Das reflektierte Signal wird wiederum an der Rückwand re- 25 flektiert und das Fehlerechosignal schließlich vom Prüfkopf in Pos. 1 empfangen. Befindet sich der Prüfkopf in Pos. 2, so wird ebenfalls

unter 45°, d. h. in Richtung e eine Transversalweile abgestrahlt, die jedoch jetzt das fehlerhafte Gebiet, d. h. 30 den Fehlererwartungsbereich, unmittelbar beschallt. Das reflektierte Signal wird wiederum vom Prüfkopf in Pos. 2 empfangen. In Pos. 3 befindet sich das fehlerhafte Gebiet senkrecht unter dem Prüfkopf. Daher wird nun das Array derart beschaltet, daß es senkrecht, d. h. in 35 Richtung b Longitudinalwellen abstrahlt, die wiederum reflektiert zum Prüfkopf zurückgelangen. Aufgrund der höheren Schallgeschwindigkeit der Longitudinalweile im Vergleich zur Transversalwelle entstehen kürzere Laufzeiten, die bei der Fehlerrekonstruktion software- 40 mäßig automatisch berücksichtigt werden. In Pos. 4 werden unter —45°, d. h. in Richtung a Transversalwei-len abgeschallt, die nach direkter Reflexion an der Rückwand den Fehlererwartungsbereich beschalten. Über den gleichen Weg wird das Echosignal wieder empfan- 45 gen, Die hochfrequenten Echosignals werden nun entweder mittels eines linearen Vorverstärkers über einen logarithmischen Verstärker zur Dynamikkompression vorverstärkt und gelangen über einen Transientenrekorder auf ein Speichermedium eines Computers, das so entweder eine Platte oder ein Magnetband sein kann.

Zur Feltlerrandrekonstruktion wird nun in einem zweiten Schritt von Prüfkopfstation 1 aus die Laufzeit über die Reflexion an der Rückwand zu jedem Punkt des Gebietes ABCD berechnet und die entsprechende 55 Amplitude des gespeicherten Hochfrequenzaignales zu jedem entsprechenden Speicherplatz abgelegt. Hierbei wird die Schallgeschwindigkeit der erzeugten Wellenart, in diesem Falle Transversalwellen, automatisch berücksichtigt. In Pos. 2 wird die Laufzeit auf direktem 60 Weg zu jedem Punkt des Fehlererwartungsbereichs ABCD berechnet und die entsprechenden Amplituden zu den entsprechenden Speicherpiätzen hinzuaddiert, Auch hier wird die Schallgeschwindigkeit der Transversalwelle eingesetzt. In Pos. 3 hingegen muß die Schallge- 65 schwindigkeit der erzeugten Longitudinalwelle berücksichtigt werden, um die korrekten Amplitudenwerte des Hochirequenzsignales zu den entsprechenden Speicher-

plätzen hinzunddieren zu können. In Pos. 4 und Pos. 5 wird ähnlich zu Pos. 2 und Pos, 1 die Berechnung durchgeführt. Bei allen Prüfkopfpositionen 1 bis 5 kann zur Verringerung der Rechenzeiten die Begrenzung des Schallbündels berücksichtigt werden, da as vorkommen kann, daß an bestimmten Prüfkopfpositionen nicht das gesamte Gebiet ABCD sondern nur Telle davon beschallt werden. Die Positionen 1 his 5 stehen stellvertretend für größere Bereiche, während der eine Prüfart 10 aufrechterhalten werden kann, z. B. Pos. 1 mit der Prüfart Richtung e kann so lange verschoben werden, wie das von der Rückwand reflektierte Signal das Gebiet ABCD beschallt. Entsprechendes gilt für die Positionen 2 bis 5. Selbstverständlich kann auch von der gleichen ter wird mittels eines üblichen Manipulators entlang der 15 Prüfkopfposition nicht nur eine Prüfart, sondern alle Oberfitsche des zu prüfenden Werkstückes bewegt. Un-möglichen Prüfarten erzeugt werden. In dem beschriebenen Beispiel waren es -45°, 0° und +45°. Die beschriebene Methode ist jedoch auch anwendbar für alle anderen möglichen Winkel im Bereich von -90° bis +90°

Nachdem sämtliche gespeicherte E-gaale ausgewertet worden sind, erfolgt im Bereich ABCD eine Umwandlung der hochfrequenten Fehlersignale in Videosignale, d. h. in Intensitäten nach an sich bekannter Art. Das Ergebnis ist eine Intensitätsverteilung, die den Rand ein;s Werkstoffehlers exakt beschreibt, Aufgrund der beschriebenen Auswertung der hochfrequenten Signale ist die Fehlerbeschreibung automatisch verbun-den mit einem lateralen und axialen Auflösevermögen von i Ultraschallwellenlänge.

Ebenfalls von Vorteil ist die Eigenschaft der hochfrequenten Signalmittelung, die dadurch entsteht, daß viele hochfrequente Signale in den entsprechenden Speicherplätzen aufsummiert werden, bevor sie zu Intensitäten umgewandelt werden. Hierdurch ist die beschriebene Meihade nicht nur für schwach streuende Materialen, wie Ferrite, sondern auch für stark streuende bzw. absorblerende Materialien, wie Austenite hzw. GuBmaterial, besonders geeignet.

Hierzu 1 Blatt Zeichnungen



(2) Aktenzeichen: Anmeldetag: (i) Offenlegungstag:

P 32 36 017.7 29. 9.82 29. 3.84

(7) Anmelder:

Fraunhofer-Gesellschaft zur Förderung der angewandten Forschung e.V., 8000 München, DE (7) Erfinder:

Schmitz, Volker, 6600 Saarbrücken, DE

Prüfungsantrag gem. \$ 44 PatG ist gestellt

(ii) Verfahren zur Rundumtastung eines Werkstoffehlers mittels getaktetem Array bei hochfrequenter Signalverarbeitung

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Rundumabtastung Die Erlindung berirfft sin Verfahren zur Rundsmabtsetung eine Werkschrichen mittels getänkteren Array bei Nochriegunser Signahverzebistung zur Ermittlung von Fehlern in Westenffen mittels Ultraschlig wobel a) ein Array-Pürfkopf in werschiedenen Positionen getaktet wird, b) die Laufselt ermessen wird, o) unter Berübsschritigung der speziellen Schallgeschwindigkeit, d) die Amplituteen der Signale genessen worden, a) aus diesen Signale die intransitätierverteilung z. B. auf einem Bitgebnirm vollderungspelen wird. Mit Hille des Verfahrens ist er möglich, die Ränder von voluminösen oder rifsertigen Fehlern zu heschrichen. beschreiben.

- (1.) Verfahren zur Rundumabtastung eines Werkstoffehlers mittels getaktetem Array und hoohfrequenter Signalverarbeitung dadurch gekennzeichnet, daß
 - a) ein Array-Prüfkopf an verschiedenen Prüfkopfpositionen zu verschiedenen Prüffunktionen getaktet wird,
 - b) daß die Laufzeit entsprechend der Prüffunktion zu dem fehlerhaften Gebiet bzw. über die Reflexion an der Rückwand zu dem fehlerhaften Gebiet hin und zurück berechnet wird,
 - c) daß die unterschiedliche Schallgeschwindigkeit der erzeugten Wellenarten Transversalwelle bzw. Longitudinalwelle automatisch berücksichtigt wird,
 - d) daß die Amplituden der gespeicherten hochfrequenten Signale entsprechend den berechneten Laufzeiten für alle Punkte eines fehlerhaften Gebietes und für alle Prüfkopfpositionen auf zugeordnete Speicherplätze aufaddiert werden,
 - e) daß aus diesen so gebildeten Signalen nach bekannter Art das Video-Signal bzw. die Intensität gebildet wird,
 - f) daß die Intensitätsverteilung wiedergegeben auf einem Bildschirm bzw. Plotter eine exakte Rundumbeschreibung eines Werkstoffehlers bzw. einer Ansammlung von Werkstoffehlern wiedergibt.
 - dadurch gekennzeichnet, daß wahlweise Transversalwellen - bzw. Longitudinalwellen erzeugt werden können,

- 3.) da durch gekennzeichnet, daß nicht nur ein Linearverstärker als Vorverstärker eingesetzt werden kann, sondern zur Dynamikkompression auch logarithmische Verstärker verwendet werden können,
- 4.) dadurch gekennzeichnet, daß von einer Prüfkopfposition nicht nur eine Prüfart Impuls echo unter verschiedenen Winkeln bzw. auch unter verschiedenen Winkeln nach Reflexion über die Rückwand wahlweise erzeugt werden können, sondern daß auch von einer festen Prüfkopfposition beliebig viele Prüfarten abgestrahlt werden können,
- 5.) dad urch gekennzeichnet, das das zu prüfende Bauteil nicht notwendigerweise eber sein muß, sondern daß es auch aus gekrümmten Oberfläche bestehen kann und daß die Wanddicke des zu prüfenden Bauteils nicht notwendigerweise planparallel sein muß, sondern daß sich die Wandstärke auch stetig ändern kann

Fraunhofer-Gesellschaft 53zur Förderung der angewandten Forschung a.V. Leonrodstraße 54, 8000 München 19

VERFAHREN ZUR RUNDUMABTASTUNG EINES WERKSTOFFEHLERS MITTELS GETAKTETEM ARRAY BEI HOCHFREOUENTER SIGNALVERARBEITUNG

Fehler in Schweißnähten, im ferritischen oder austenitischen Grundmaterial von Rohrleitungssystemen, Pumpengehäusen, Behältern, Halbzeugen oder sonstigen Komponenten werden zerstörungsfrei mit Ultraschallwellen im Frequenzbereich zwischen 1 MHz und 10 MHz geprüft. Je nach Fehlerorientierung werden hierbei entweder senkrecht Longitudinalwellen oder unter verschiedenen Einschallwinkeln 45°, 60°, 70° Transversalwellen eingeschallt. Besonders im Rahmen der wiederkehrenden Prüfung von Reaktorkomponenten wird ein Multipruffuntsystem singesetzt, das verschiedene Prüfköpfe in unterschiedlichen Funktionen, d.h. Impulsecho, Impulsecho über einen halben Sprung bzw. in Tandemanordnung durchtaktet. Der Grund für diese verschiedenen Prüfarten liegt darin, daß unterschieden werden muß, ob ein Fehler rißartig bzw. voluminös ist, und andererseits, eine Fehlergrößenbestimmung von voluminösen Fehlern nur dann erfolgen kann, wenn dieser Einschluß nicht nur von der Oberfläche aus unmittelbar angeschallt wird, sondern auch über die Reflexion an der Rückwand von der Unterseite her. Die Auswertung all dieser Prüffunktionen erfolgt bisher getrennt, wobei aus der Messung der empfangenen Amplitude des gleichgerichteten Signales auf die Fehlergröße zurückgeschlossen wird, und aus der Kombination der verschiedenen Prüffunktionen auf die Fehlerart, wie rißartig senkrecht zur Oberfläcke oder auch voluminös.

Die Erfindung betrifft eine Methode, die as gestattet, einerseits das Vielfachprüfkopfsystem, das aus bis zu 10 verschiedenen Prüfköpfen und mehr betrehen kann, zu ersetzen durch einen einzigen Prüfkopf, der taktbar ist in all diesen verschiedenen Prüfkopffüngtjonen, und eine veränderte Signalverarbeitung, bei der nicht das gleichgerichtete Signal, sondern das ursprüngliche hochfrequente Signal registriert und phasenrichtig unabhängig von der Prüffunktion und der Prüfart zum Fehlerbild aufaddiert wird, wodurch eine bisher noch nicht erzielbare Fehlerrandbeschreibung voluminöser und rißartiger Fehler mit einem axialen und lateralen Auflösevermögen von i Ultraschallweilenlänge ermöglicht wird.

Das Arrayprüfkopf wird mittels eines üblichen Manipulators entlang der Oberfläche des zu prüfenden Bautelles bewegt. Unter der Annahme, daß das zu prüfende Gebiet sich im Bereich ABCD der Abb.1 befindet, wird der Prüfkopf in Pos. 1 derart getaktet, daß unter +45°, d.h. in Richtung c) eine Transversalwelle abgestrahlt wird, derart, daß sie nach Reflexion an der Rückwand (1/2 Sprung) einen im Gebiet ABCD vorhandenen Pehler von unten her beschallt, das reflektierte Signal wird wiederum an der Rückwand reflektiert und das Pehlersignal vom Prüfkopf in Pos.1 empfangen.

Befindet sich der Prüfkopf in Pos.2, so wird ebenfalla unter +45°, d.h. in c)-Richtung eine Transverselwelle abgestrahlt, die jedoch jetzt das fehlerhafte Gebiet unmittelbar beschallt. Das reflektierte Signal wird wiederum vom Prüfkopf in Pos. 2 ampfangen. In Pos. 3 befindet sich das fehlerhafte Gebiet senkrecht unter den Prüfkopf. Daher wird nun das Array derart beschaltet, daß es senkrecht, d.h. in b)-Richtung Longitudianalwellen abstrahlt, die wiederum reflektiert zum Prüfkopf zurückgelangen. Aufgrund der höheren Schallgeschwindigkeit der Longitudinalwelle im Vergleich zur Transversalwelle entsehen kürzere Laufzeiten, die bei der Fehlerrekonstruktion softwaremäßig automatisch berücksichtigt werden. In Pos.4 wird unter -45°, d.h. in a)-Richtung Transversalwellen abgeschallt, die nach direkter Reflexion an der Rückwand

heschallt und über den gleichen Weg das gehlerecho wieder empfangen. Die hochfrequenten Fehlersignale werden nun entweder mittels eines linearen Vorverstärkers oder über einen logarithmischen Verstärker zur Dynamikkompression vorverstärkt und gelangen über einen Transientenrekorder auf ein Speishermedium eines Computers, das entweder eine Platte oder ein Magnetband sein kann.

Zur Fehlerrandrekonstruktion wird nun in einem zweiten Schritt von Prüfkopfposition 1 aus die Leufseit über die Reflexion an der Rückwand zu jedem Feine des Gebietes ABCD berechnet und die entsprache de litude des gespeicherten HF-Signales auf einem entenrechenden Speicherplatz abgelegt. Hierbei wird die schallgeschwindigkeit der erzeugten Wellenart, in diesem Falle Transversalwellen, automatisch berücksichtigt. In Pos.2 wird die Laufzeit auf direktem Weg zu jedem Punkt des Gebietes ABCD berechnet und die entsprechenden Amplituden zu den entsprechenden Speicherplätzen hinzuaddiern; Auch hier wird die Schallgeschwindickeit der Transverwalwelle eingesetzt. In Pos. 3 hingegen muß die Schallgeschwindigkeit der erzeugten Longitudinalwelle berücksichtigt werden um die korrekten Amplitudenwerte des HF-Sighales zu den entsprechenden Speicherplätzen hinzuaddieren zu können. In Pos. 4 und Pos. 5 wird Shulich su Pos. 2 und Pos. 1 die Berechnung durchgeführt. Bei allen Prüfkoptpositionen 1 - 5 kann zur Verringerung der Rechenzeiten die Begrenzung des Schallbündels berücksichtigt werden, de is vorkommen kann, daß an bestimmten Prüfkopfpositionen nicht das gesamte Gebiet ABCD, sondern nur Teile davon, handlit werden. Die Positionen 1 bis 5 stehen stellvertretend für größere Bereiche, während der eine Prüfart aufrecht erhalten werden kann, z.B. Pos. 1 mit der Prüfart ch kann solange verschoben werden, wie das von der Rückwand verlektierte Signal das Gebiet ABCD beschallt. Enterredmendes gilt für Positionen 2 bis 5. Selbstverstundlich kenn auch von der gleichen Prüfkopfposition nicht auf eine früfart,

sondern alle möglichen Prüfarten erzeugt werden. In dem beschriebenen Beispiel waren es -45°, 0° und +45°. Die beschriebene Methode ist jedoch auch anwendbar für alle anderen möglichen Winkel im Bereich von -90° bis +90°.

Nachdem sämtliche gespeicherte Signale ausgewertet worden sind, erfolgt im Bereich ABCD eine Umwandlung der hochfrequenten Fehlersignale in Videosignale, d.h. in Intensitäten nach an sich bekannter Art. Das Ergebnis ist eine Intensitätsverteilung, die den Rand eines Werkstoffehlers exakt beschreibt. Aufgrund der beschriebenen Auswertung der hochfrequenten Signale ist die Fehlerbeschreibung automatisch verbunden mit einem lateralen und axialen Auflösevermögen von 1 Ultraschallwellenlänge.

Ebenfalls von Vorteil ist die Eigenschaft der hochfrequenten Signalmitteilung, die dadurch entsteht, daß viele hochfrequente Signale in den entsprechenden Speicherplätzen aufaddiert werden, bevor sie zu Intensitäten umgewandelt werden. Hierdurch ist die beschriebene Methode nicht nur für schwach streuende Materialien, wie Ferrite, sondern auch für stark streuende bzw. absorbierende Materialien, wie Austenite, bzw. Gußmaterial, besonders geeignet.

Beschreibung der verfahrungsgemäßen Vorrichtung anhand eines Ausführungsbeispiels.

Abb.1: .Prinzip der Rundumabtastung mittels getaktetem Array.

Nummer: Int. Cl.³: Anmeldeteg: Offenlegungstag:

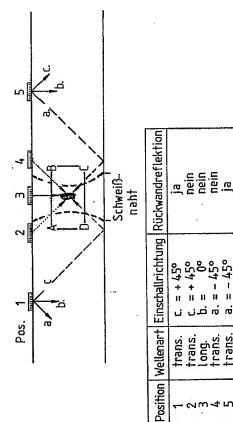


Abb.1

rans.